日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

j.,

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2.004年 1月21日

出 願 番 号 Application Number:

特願2004-013289

[ST. 10/C]:

[JP2004-013289]

出 願 人
Applicant(s):

新科實業有限公司

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 2月 4日





 【書類名】
 特許願

 【整理番号】
 0192

【提出日】平成16年 1月21日【あて先】特許庁長官 殿

【国際特許分類】 G11B 21/21 B23K 1/005

B23K 35/26

【発明者】

【住所又は居所】 香港新界葵涌葵豊街38-42號 新科工業中心 新科實業有限

公司内

【氏名】 山口 哲

【特許出願人】

【識別番号】 500393893

【氏名又は名称】 新科實業有限公司 【国籍】 中華人民共和国

【代理人】

【識別番号】 100074930

【弁理士】

【氏名又は名称】 山本 恵一

【先の出願に基づく優先権主張】

【出願番号】 特願2003-55496 【出願日】 平成15年3月3日

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 001742 【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1

 【物件名】
 明細書 1

 【物件名】
 図面 1

 【物件名】
 要約書 1

【書類名】特許請求の範囲

【請求項1】

半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用い半田溶融結合することによって、磁気ヘッドスライダ又は微小位置決めアクチュエータをサスペンションに電気的に又は機械的に接続することを特徴とする磁気ヘッド部品の装着方法。

【請求項2】

前記磁気ヘッドスライダ又は前記微小位置決めアクチュエータに形成された端子パッドと前記サスペンション上の配線部材に形成された接続パッドとの少なくとも一方に前記半田ボールを接触させた後、前記半田溶融結合を行うことを特徴とする請求項1に記載の装着方法。

【請求項3】

前記半田溶融結合を、レーザリフローで行うことを特徴とする請求項1又は2に記載の 装着方法。

【請求項4】

前記コアの少なくとも半田接触面が導電材料で形成されている半田ボールを用いること を特徴とする請求項1から3のいずれか1項に記載の装着方法。

【請求項5】

前記コアの全てが導電材料で形成されている半田ボールを用いることを特徴とする請求 項1から3のいずれか1項に記載の装着方法。

【請求項6】

前記コアの表面のみが導電材料で形成されており該コアの内部が樹脂で形成されている半田ボールを用いることを特徴とする請求項1から3のいずれか1項に記載の装着方法。

【請求項7】

前記導電材料は、少なくとも銅を含んでいることを特徴とする請求項4から6のいずれか1項に記載の装着方法。

【請求項8】

前記コアの少なくとも半田接触面が熱伝導性又は半田ぬれ性の高い材料で形成されている半田ボールを用いることを特徴とする請求項1から3のいずれか1項に記載の装着方法

【請求項9】

前記コアの体積が半田ボール全体の体積の30~70%である半田ボールを用いること を特徴とする請求項1から8のいずれか1項に記載の装着方法。

【請求項10】

前記コアの径が前記磁気ヘッドスライダ又は前記微小位置決めアクチュエータに形成された端子パッドの長手方向の長さよりも短い半田ボールを用いることを特徴とする請求項1から9のいずれか1項に記載の装着方法。

【請求項11】

半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用いて、前記磁気ヘッドスライダに形成されたダミー端子パッドを前記サスペンション上に形成されたダミーパッドに半田溶融結合することによって、前記磁気ヘッドスライダを前記サスペンションに機械的に固着することを特徴とする請求項1から10のいずれか1項に記載の装着方法。

【請求項12】

前記ダミー端子パッドをグランド接続することを特徴とする請求項11に記載の装着方法。

【請求項13】

磁気ヘッド素子及び該磁気ヘッド素子に電気的に接続された端子パッドを有する磁気ヘッドスライダと、前記端子パッドに電気的に接続される接続パッドを有するサスペンションとを備えた磁気ヘッド装置において、前記端子パッドと前記接続パッドとが、半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用いて電気的に接続されていることを特徴とする磁気ヘッド装置。



半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用いて前記サスペンションに接続された微小位置決めアクチュエータをさらに備えたことを特徴とする請求項13に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項15】

前記磁気ヘッドスライダがダミー端子パッドを、前記サスペンションがダミーパッドを それぞれ備えており、該ダミー端子パッド及び該ダミーパッド間が半田溶融温度で溶融し ないコアを内部に有する半田ボールを用いて接続されていることを特徴とする請求項13 又は14に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項16】

前記ダミー端子パッドがグランド接続されていることを特徴とする請求項15に記載の 磁気ヘッド装置。

【請求項17】

前記ダミー端子パッドが、前記磁気ヘッドスライダの前記端子パッドが形成されている側とは反対側に形成されていることを特徴とする請求項15又は16に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項18】

前記コアの少なくとも半田接触面が導電材料で形成されていることを特徴とする請求項 13から17のいずれか1項に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項19】

前記コアの全てが導電材料で形成されていることを特徴とする請求項13から17のいずれか1項に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項20】

前記コアの表面のみが導電材料で形成されており該コアの内部が樹脂で形成されている ことを特徴とする請求項13から17のいずれか1項に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項21】

前記導電材料は、少なくとも銅を含んでいることを特徴とする請求項18から20のいずれか1項に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項22】

前記コアの少なくとも半田接触面が、熱伝導性又は半田ぬれ性の高い材料で形成されていることを特徴とする請求項13から17のいずれか1項に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項23】

前記半田ボールが、前記コアの体積を半田ボール全体の体積の30~70%とした半田ボールであることを特徴とする請求項13から22のいずれか1項に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項24】

前記コアの径が前記端子パッドの長手方向の長さよりも短いことを特徴とする請求項13から23のいずれか1項に記載の磁気ヘッド装置。

【請求項25】

サスペンション上に磁気ヘッド素子を有する磁気ヘッドスライダを固着し、半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用い半田溶融結合することによって、前記磁気ヘッドスライダの前記磁気ヘッド素子に電気的に接続された端子パッドと前記サスペンション上の接続パッドとを電気的に接続することを特徴とする磁気ヘッド装置の製造方法。

【請求項26】

前記半田溶融結合の後、当該磁気ヘッド装置の特性検査を行い、特性不良の磁気ヘッド 装置については前記磁気ヘッドスライダのリワークを行うことを特徴とする請求項25に 記載の製造方法。

【請求項27】

前記半田溶融結合する前であって、前記半田ボールを前記端子パッドと前記接続パッド

出証特2004-3006169

とに仮付けさせた状態で、当該磁気ヘッド装置の特性検査を行い、良特性の磁気ヘッド装置については半田溶融結合を完了させ、特性不良の磁気ヘッド装置については磁気ヘッドスライダのリワークを行うことを特徴とする請求項25に記載の製造方法。

【書類名】明細書

【発明の名称】磁気ヘッド部品の装着方法、磁気ヘッド装置及び磁気ヘッド装置の製造方法

【技術分野】

$[0\ 0\ 0\ 1]$

本発明は、磁気ヘッド部品の装着方法、磁気ヘッド装置及びその製造方法に関し、特に、少なくとも1つの書込み磁気ヘッド素子及び/又は読出し磁気ヘッド素子を有する浮上型磁気ヘッドスライダやマイクロアクチュエータなどの磁気ヘッド部品の装着方法、磁気ヘッド装置及びその製造方法に関する。

【背景技術】

[0002]

磁気ディスクドライブ装置における浮上型の磁気ヘッド装置の実施態様としては、磁気ヘッドスライダをサスペンションに取り付けてなるヘッドジンバルアセンブリ(HGA)、HGAを支持アームに取り付けてなるヘッドアームアセンブリ(HAA)、及び複数のHAAをスタックしてなるヘッドスタックアセンブリ(HSA)の3つがある。

[0003]

一般的なHGAは、磁気ヘッドスライダとサスペンションとを樹脂接着剤によって固着し、磁気ヘッドスライダに設けられた端子パッドとサスペンションに支持されているリード導体の接続パッドとを半田によって電気的に接続した構造を有している。この場合、磁気ヘッドスライダとサスペンションとは、樹脂接着剤及び半田の両方によって固着されることとなる(例えば、特許文献1)。

$[0\ 0\ 0\ 4\]$

磁気ヘッドスライダの端子パッドとサスペンションのリード導体とを電気的に接続する方法及び磁気ヘッスライダを再利用するべくサスペンションから取り外す方法として、半田リフロー法がある。半田リフロー法は、接着強度を大きく取れるため、最も一般的に使用されており、特にHGAにおいては、レーザビームを利用して半田を溶融するレーザリフロー法が提案されている(例えば、特許文献1、特許文献2)。

[0005]

特許文献2には、磁気ヘッドスライダの端子パッドとサスペンションのリード接続パッドとに接触するように毛細管を利用して半田ボールを配置し、これら半田ボールに毛細管を通して供給されるレーザビームを照射することにより半田リフローを発生させて接合するレーザリフロー方法が記載されている。

[0006]

【特許文献1】特開2002-050017号公報

【特許文献2】特開平10-79105号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0007]

しかしながら、磁気ヘッドスライダの端子パッドとサスペンションの接続パッドとを通常の半田ボールを用いて接合すると、半田付けの形状管理が非常に困難となる。即ち、半田ボールが非常に微少でありしかも半田自体の鉛フリー化が行われているので、半田付け形状を管理することは不可能に近く、半田が固着する際に生じる収縮歪みなどにより、接合後の磁気ヘッドスライダに大きな角度変化(ロール角変化、ピッチ角変化)が発生する。この大きな角度変化は、磁気ヘッドスライダの浮上特性、従って出力特性を悪化させる。さらに、半田付け形状が管理されていないと、接合後の評価によって特性不良と判定された磁気ヘッドスライダをサスペンションから取り外し、新たな磁気ヘッドスライダを取り付けるいわゆるリワーク作業が困難となる。

[0008]

従って、本発明は、上述した問題を解決するためになされたものであり、半田リフロー 時に磁気ヘッドスライダに与える形状変化やダメージを軽減できる磁気ヘッド部品の装着 方法、磁気ヘッド装置及びその製造方法を提供することを目的としている。

[0009]

本発明の他の目的は、磁気ヘッドスライダのリワークを容易に行うことができる磁気ヘッド部品の装着方法、磁気ヘッド装置及びその製造方法を提供することにある。

【課題を解決するための手段】

$[0\ 0\ 1\ 0]$

本発明によれば、半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用い半田溶融結合することによって、磁気ヘッドスライダ又は微小位置決めアクチュエータをサスペンションに電気的に又は機械的に接続する磁気ヘッド部品の装着方法が提供される。

[0011]

内部のコアが半田溶融温度で溶融せず、そのコア形状を維持した状態で半田溶融結合が行えるので、半田接合の条件管理が非常に容易となる。また、半田付けの形状が安定しているので、接合時に発生する磁気ヘッドスライダ又は微小位置決めアクチュエータのロール角変化及びピッチ角変化を低減化かつ安定化できる。このため、磁気ヘッドスライダの浮上特性、従って出力特性を安定に維持することができる。さらに、半田付けの形状が安定しているので、接合後の評価によって特性不良と判定された磁気ヘッドスライダのリワークが容易となる。

[0012]

磁気ヘッドスライダ又は微小位置決めアクチュエータに形成された端子パッドとサスペンション上の配線部材に形成された接続パッドとの少なくとも一方に半田ボールを接触させた後、半田溶融結合を行うことが好ましい。

[0013]

半田溶融結合を、レーザリフローで行うことも好ましい。

[0014]

コアの少なくとも半田接触面が導電材料で形成されている半田ボール、コアの全てが導電材料で形成されている半田ボール、又はコアの表面のみが導電材料で形成されておりコアの内部が樹脂で形成されている半田ボールを用いることが好ましい。この場合、導電材料は、少なくとも銅を含んでいることがより好ましい。

$[0\ 0\ 1\ 5]$

コアの少なくとも半田接触面が熱伝導性又は半田ぬれ性の高い材料で形成されている半 田ボールを用いることも好ましい。

[0016]

コアの体積が半田ボール全体の体積の30~70%である半田ボールを用いることも好ましい。

$[0\ 0\ 1\ 7]$

コアの径が磁気ヘッドスライダ又は微小位置決めアクチュエータに形成された端子パッドの長手方向の長さよりも短い半田ボールを用いることも好ましい。

[0018]

半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用いて、磁気ヘッドスライダに形成されたダミー端子パッドをサスペンション上に形成されたダミーパッドに半田溶融結合することによって、磁気ヘッドスライダをサスペンションに機械的に固着することが好ましい。この場合、ダミー端子パッドをグランド接続することも好ましい。

$[0\ 0\ 1\ 9]$

本発明によれば、さらに、磁気ヘッド素子及びこの磁気ヘッド素子に電気的に接続された端子パッドを有する磁気ヘッドスライダと、端子パッドに電気的に接続される接続パッドを有するサスペンションとを備えた磁気ヘッド装置において、端子パッドと接続パッドとが、半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用いて電気的に接続されている磁気ヘッド装置が提供される。

[0020]

内部のコアが半田溶融温度で溶融せず、そのコア形状を維持した状態で半田溶融結合が

出証特2004-3006169

3/

行われているので、半田付けの形状が安定している。即ち、接合時に発生する磁気ヘッドスライダのロール角変化及びピッチ角変化が低減化されかつ安定化されているため、磁気ヘッドスライダの浮上特性、従って出力特性が安定する。

[0021]

半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用いてサスペンションに接続された微小位置決めアクチュエータをさらに備えることが好ましい。

[0022]

磁気ヘッドスライダがダミー端子パッドを、サスペンションがダミーパッドをそれぞれ備えており、ダミー端子パッド及びダミーパッド間が半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用いて接続されていることも好ましい。この場合、ダミー端子パッドがグランド接続されていることも好ましい。ダミー端子パッドが、磁気ヘッドスライダの端子パッドが形成されている側とは反対側に形成されていることがさらに好ましい。

[0023]

コアの少なくとも半田接触面が導電材料で形成されているか、コアの全でが導電材料で 形成されているか、又はコアの表面のみが導電材料で形成されておりコアの内部が樹脂で 形成されていることも好ましい。この場合、導電材料は少なくとも銅を含んでいることが より好ましい。

[0024]

コアの少なくとも半田接触面が、熱伝導性又は半田ぬれ性の高い材料で形成されている ことも好ましい。

[0025]

半田ボールが、コアの体積を半田ボール全体の体積の30~70%とした半田ボールであることも好ましい。

[0026]

コアの径が端子パッドの長手方向の長さよりも短いことも好ましい。

[0027]

本発明によれば、またさらに、サスペンション上に磁気ヘッド素子を有する磁気ヘッドスライダを固着し、半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用い半田溶融結合することによって、磁気ヘッドスライダの磁気ヘッド素子に電気的に接続された端子パッドとサスペンション上の接続パッドとを電気的に接続する磁気ヘッド装置の製造方法が提供される。

[0028]

内部のコアが半田溶融温度で溶融せず、そのコア形状を維持した状態で半田溶融結合が 行えるので、半田接合の条件管理が非常に容易となる。また、半田付けの形状が安定して いるので、接合時に発生する磁気ヘッドスライダのロール角変化及びピッチ角変化を低減 化かつ安定化できる。このため、磁気ヘッドスライダの浮上特性、従って出力特性を安定 に維持することができる。さらに、半田付けの形状が安定しているので、接合後の評価によって特性不良と判定された磁気ヘッドスライダのリワークが容易となる。

[0029]

半田溶融結合の後、磁気ヘッド装置の特性検査を行い、特性不良の磁気ヘッド装置については磁気ヘッドスライダのリワークを行うことが好ましい。

[0030]

半田溶融結合する前であって、半田ボールを前記端子パッドと接続パッドとに仮付けさせた状態で、磁気ヘッド装置の特性検査を行い、良特性の磁気ヘッド装置については半田溶融結合を完了させ、特性不良の磁気ヘッド装置については磁気ヘッドスライダのリワークを行うことも好ましい。

【発明の効果】

$[0\ 0\ 3\ 1]$

本発明によれば、半田接合の条件管理が非常に容易となる。また、半田付けの形状が安 定しているので、接合時に発生する磁気ヘッドスライダ又は微小位置決めアクチュエータ

出証特2004-3006169

のロール角変化及びピッチ角変化を低減化かつ安定化できる。このため、磁気ヘッドスライダの浮上特性、従って出力特性を安定に維持することができる。さらに、半田付けの形状が安定しているので、接合後の評価によって特性不良と判定された磁気ヘッドスライダのリワークが容易となる。

【発明を実施するための最良の形態】

[0032]

図1は本発明の磁気ヘッド装置の一実施形態としてHGAをスライダ装着側から見た平面図であり、図2は図1のHGAを反対側から見た平面図であり、図3は図1及び図2のHGAの先端部を拡大して示した側面図である。

[0033]

これらの図に示すように、このHGAは、比較的剛性を有するロードビーム11及び弾性を有するフレクシャ12から主に構成されているサスペンション10と、サスペンション10上に固着された磁気ヘッドスライダ13と、サスペンション10上に形成又は固着された配線部材14とを備えている。

[0034]

ロードビーム11は、中央を通る長手方向軸線の自由端部(先端部)の近傍に荷重用の 突起部(ディンプルに対応)11aを有している。図2及び図3に示すように、ロードビーム11は、幅方向の両側に折り曲げ部11bを有しており、この折り曲げ部11bにより、剛性が高められている。また、ロードビーム11の後端部に設けられた取り付け部11cには、支持アームへの取り付け用の貫通取り付け孔11dが設けられており、その近傍にはロードビーム11全体の重量を低減するための貫通孔11eが設けられている。

[0035]

フレクシャ12は、薄いバネ板材で構成され、その一方の面(第1の面)がロードビーム11の突起部11aが突出している側の面に取り付けられ、突起部11aから押圧荷重を受けている。フレクシャ12の他方の面(第2の面)には、磁気ヘッドスライダ13が取り付けられている。フレクシャ12は、ロードビーム11の突起部11aが突出している側の面に、カシメなどにより貼り合わされている。カシメの代わりに、スポット溶着などを用いてもよい。

[0036]

フレクシャ12は、中央に舌部12aを有する。舌部12aは、その一端のみがフレクシャ12の先端部に位置する横枠部12bに一体的に結合されており、他端は自由端となっている。フレクシャ12の横枠部12bの両端は、フレクシャ12の外枠部12c及び12dに一体的に結合されている。舌部12aの外枠部12c及び12d側及び舌部12aの他端側は、フレクシャ12から切り離されている。舌部12aの一方の面(第1の面)には、ロードビーム11の突起部11aの先端がバネ接触している。舌部12aの他方の面(第2の面)には、後述する半田ボールによる接続のみ、即ち磁気ヘッドスライダの端子パッドと配線部材の接続パッドとのコア付き半田ボールによる接続のみによって、又はこれと接着剤との組み合わせによって、磁気ヘッドスライダ13がフレクシャ12に機械的に固着されている。

[0037]

磁気ヘッドスライダ13は、スライダ本体13aと、本実施形態ではインダクティブ素子で構成された書込み磁気ヘッド素子及び本実施形態では巨大磁気抵抗効果(GMR)素子で構成された読出し磁気ヘッド素子と、これら書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子に接続された複数(この例では4つ)の端子パッド(バンプ)13bとを備えている。

[0038]

スライダ本体13 a は、その浮上面(A B S) 13 c とは反対側の面13 d が、フレクシャ12の舌部12 a の他方の面に対向するように取り付けられており、端子パッド13 b はスライダ本体13 a の素子形成面13 e 上に設けられている。

[0039]

配線部材14は、複数(この例では4つ)のトレース導体14aと、複数(この例では4つ)の接続パッド(リードパッド)14bとを有しており、サスペンション10のフレクシャ12及びロードビーム11によって支持されている。配線部材14は、可撓性絶縁支持層の内部にトレース導体14aを埋設し、各トレース導体14aの端部を各接続パッド14bに接続したものである。複数の接続パッド14bはフレクシャ12上において、磁気ヘッドスライダ13の複数の端子パッド13bとそれぞれ対応する位置に形成されている。このような配線部材14の典型的な例は、タブテープと称されるものである。

[0040]

磁気ヘッドスライダ13の端子パッド13bと配線部材14の接続パッド14bとは、フレクシャ12の第2の面及びスライダ本体13aの素子形成面13eによって構成されるコーナ部に供給された半田ボール15をレーザリフローにより溶融した半田17によって接続されている。磁気ヘッドスライダ13の端子パッド13bと配線部材14の接続パッド14bとの半田接続により、磁気ヘッドスライダ13の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子は、配線部材14のトレース導体14aに電気的に接続されている。

[0041]

本発明において重要なポイントは、この場合の半田ボール15として、半田溶融温度で溶融しない球状のコア16を内部に有する半田ボール15を用いることである。

$[0\ 0\ 4\ 2]$

図4はこのようなコア付き半田ボールの2つの構造例を示す断面図である。

[0043]

同図(A)に示す例では、球状のコア40全体が例えば銅や銅合金などの少なくとも銅 を含む金属材料で構成されており、このコア40の周囲を覆うように半田層41が形成さ れている。コア40の直径はこの例では約80~100μmであり、半田層41の厚さは 約10μmであり、半田ボール全体の直径は約100~120μmである。半田ボール全 体の体積に対してコア40の体積は30~70%であれば良い。なお、コア40の直径は 、磁気ヘッドスライダ13の端子パッド13bの長手方向の長さ及び配線部材14の接続 パッド14bの長手方向の長さより短いことが望ましい。図3から分かるように、このよ うなコア付き半田ボールを用いた場合、実際の半田接続が、磁気ヘッドスライダ13の端 子パッド13bの上部に集中するため、コア40の径が大きいと半田接続領域が小さくな ってしまう。従って、充分な半田接続領域を確保するために、コア40の直径(高さ)は 端子パッド13bの長手方向の長さ(高さ)より小さくすることが好ましい。同様に、コ ア40の直径は配線部材14の接続パッド14bの長手方向の長さより小さくすることが 好ましい。コア40の材料としては、半田溶融温度で溶融しないものであればどのような ものであっても良い。例えばコア40を樹脂材料で構成しても良い。ただし、半田との相 性が良く即ち半田ぬれ性が高くかつ熱伝導性が高い材料であることが望ましい。コア40 を樹脂材料で構成した半田ボールとして、積水化学工業株式会社で提供している樹脂コア 半田ボール(製品名:ミクロパールSOL)を用いても良い。

[0044]

同図(B)に示す例では、球状のコア 42 が樹脂材料で構成されており、その表面に金属材料メッキ、例えば銅や銅合金などの少なくとも銅を含む金属材料メッキによる表面層 43 が形成されており、その外側周囲を覆うように半田層 44 が形成されている。表面層 43 は表面全体に形成されていても良いし、半田接合面のみに形成されていても良い。コア 42 の直径はこの例では約 $80 \sim 100$ μ mであり、表面層 43 の厚さは約 $3 \sim 5$ μ m であり、半田層 44 の厚さは約 10 μ mであり、半田ボール全体の直径は約 $100 \sim 12$ 0 μ mである。半田ボール全体の体積に対してコア 42 及び表面層 43 の体積は $30 \sim 7$ 0 %であれば良い。なお、この場合においても同図(A)で述べた理由から、コア 42 の後続パッド 14 b の長手方向の長さより短いことが望ましい。コア 42 の材料としては、半田溶融温度で溶融しないものであればどのようなものであっても良い。また、表面層 43 の材料としては、半田との相性が良く即ち半田ぬれ性が高くかつ熱伝導性が高い材料

であれば、銅や銅合金などの少なくとも銅を含む金属材料に限られるものではない。

[0045]

図5はこのようなコア付き半田ボールを用いた磁気ヘッドスライダの端子パッドと配線 部材の接続パッドとの電気的及び機械的接続の形態を示す図である。

[0046]

同図(A)は、磁気ヘッドスライダ13の端子パッドと配線部材14の接続パッドとの表面に接触するようにコア16を内部に備えた半田ボール15を載置し、このコア付き半田ボール15に例えば低エネルギのレーザビームを照射することによって仮付けを行ったリフロー前のプレバンプ状態を示している。一方、同図(B)は、磁気ヘッドスライダ13の端子パッドと配線部材14の接続パッドとに表面に接触するように載置したコア付き半田ボール15を例えばレーザビームを照射することによってリフローを行い、半田ボールの半田層を溶融させて半田17としたバンプ状態を示している。コア16が溶融しないので、そのコア形状を維持した状態で半田付けを行うことができる。

[0047]

このように、半田付け形状が安定するコア付き半田ボールを用いているので、接合時に発生する磁気ヘッドスライダのロール角変化及びピッチ角変化を低減化かつ安定化できる。このため、磁気ヘッドスライダの浮上特性、従って出力特性を安定に維持することができる。

[0048]

また、コア付き半田ボールを用いることにより、リフロー後のバンプ状態であってもリワークを容易とすることができる。リワークは、特性検査により磁気ヘッドスライダ13の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子の特性が不良であると判定されたときに、サスペンションを再利用して磁気ヘッドスライダを新たなものに交換するためのものである。リフロー後のバンプ状態におけるリワークは、通常、バンプ状態の半田を再溶融させることにより、サスペンション10のフレクシャ12から磁気ヘッドスライダ13を取り外し可能な状態とする。この場合、コアと半田層とのバランスを適切に選んだコア付き半田ボールを用いることによって、バンプ状態であってもコア形状を維持した半田付け状態となるので、リワークが非常に容易となる。特に、レーザなどで加熱し、半田を再となせバキュームノズルで吸引除去する半田除去法を用いる際、コア付き半田ボールを使用した場合には、コアに半田を付着させながら吸い取ることができる(コアを吸引することによって半田がコアに付着してくる)。このため、除去量を安定化することができた、再利用するサスペンションのダメージが少なく、また、平坦化し易い。コアが存在せず半田のみで接合した従来の場合は、サスペンションの形状や接合状態に大きく左右され、半田除去が難しい。

[0049]

さらに、コア付き半田ボールを用いることにより、リフロー前のプレバンプ状態であっても半田ボールの形状及び面積が安定しているため、その管理が容易となる。従ってこのプレバンプ状態で特性評価を行って不良品をリワークする場合に、磁気ヘッドスライダの取り外しが大変容易となる。もちろん、特性評価によって良品と判定したHGAは、リワークすることなく、リフローによって溶融結合される。

[0050]

加えて、フレクシャ12の舌部12aとスライダ本体13aの素子形成面13bとによって構成されるコーナ部に半田ボールが供給されているから、レーザビームなどによる外部からの熱を、半田ボールに対して集中的に印加してリフローすることができる。このため、本来の半田接合や、磁気ヘッドスライダ13の取り外しのためのリフローにおいて、磁気ヘッドスライダ13に搭載されたGMR素子などに対する熱的ダメージを極力小さくすることができる。さらにまた、磁気ヘッドスライダ13の固着に半田接続のみを用い、樹脂接着剤を用いなければ、接着樹脂とスライダとの熱膨張率との差で磁気ヘッドスライダが形状変化して浮上特性が悪化することをも防止可能となる。

[0051]

図6は以上説明した本実施形態のHGAを支持アームに取り付けて構成されるHAAを スライダ装着側とは反対側から見た平面図であり、図7は図6のHAAの側面図である。

$[0\ 0\ 5\ 2]$

これらの図に示すように、HAAは、サスペンション10及び磁気ヘッドスライダ13 によるHGAと、支持アーム60とから主として構成されている。支持アーム60は、剛 性の高い、適当な非磁性金属材料、例えば、アルミ合金などを用いて一体成形されている 。支持アーム60には、取り付け孔60a及び60bが設けられている。取り付け孔60 aは、支持アーム60を磁気ディスクの表面と平行に回動可能にするベアリング機構に取 り付けるために用いられる。取り付け孔60bは、HGAを取り付けるために用いられる 。HGAの取り付け孔11d(図1及び図2参照)を取り付け孔60bに例えばカシメ構 造、ボール接続構造などで固定することによって、HGAが支持アーム60に固着される

$[0\ 0\ 5\ 3]$

図8は図6及び図7に示したHAAが複数スタックされた構造を有するHSAスライダ 装着側とは反対側から見た平面図であり、図9は図8のHSAの側面図である。

[0054]

これらの図に示すように、HSAは、各々がサスペンション10及び磁気ヘッドスライ ダ13から構成される複数(この例では2つ)のHGAと、支持ブロック61とから主と して構成されている。支持ブロック61は、複数の支持アーム60を有する。2つの支持 アーム60は、支持ブロック61の基部61aから互いに平行に突出しており、間隔D1 を隔ててスタックされている。各支持アーム60の先端に、HGAが前述のように取り付 けられている。基部61a及び支持アーム60は、適当な非磁性金属材料、例えば、アル ミ合金などを用いて一体成形されている。なお、支持アームの数は3つ以上であっても良 1,10

[0055]

基部61aには、支持アーム60のスタック方向に平行に取り付け孔60aが設けられ ている。この取り付け孔60aは、支持ブロック61を磁気ディスクの表面と平行に回動 可能にするベアリング機構に取り付けるために用いられる。支持ブロック61の基部61 aには、さらに、位置決め用のボイスコイルモータ(VCM)のコイル支持部62及びボ イスコイル63が設けられている。

[0056]

なお、図示の例では、支持アーム60の片面にのみにHGAが設けられているが、支持 アーム60の両面にHGAをそれぞれ設けても良い。支持アーム60が3つ以上備えられ ている場合は、このように支持アーム60の両面にHGAが設けられていることが多い。

$[0\ 0\ 5\ 7\]$

次に、本実施形態に係るHGAの製造方法について説明する。

[0058]

図10は本実施形態に係るHGAの製造に用いられる製造装置の概略的な構成を示す側 面図である。

[0059]

同図に示すように、HGA100の製造装置は、半田ボール供給部(接続用ボール供給 装置)101と、レーザ光源102と、それらのコントロールを行うコントロール部10 3とを備えている。

[0060]

このHGA100は、図1~図3に示した通りの構造を有するものであり、このHGA 自体を本発明の実施態様とする場合、図6及び図7に示したHAAを本発明の実施態様と する場合、図8及び図9に示したHSAを本発明の実施態様とする場合、又はHAA若し くはHSAを組み込んだ磁気ディスク装置を本発明の実施態様とする場合がある。

$[0\ 0\ 6\ 1]$

半田ボール供給部101は、磁気ヘッドスライダ13の端子パッド13bと配線部材1

4の接続パッド14bとの接続部分に半田ボール15を供給する装置であり、例えば、P ac Tech社(URL:www.pactech.de)が提供するSolder Ball Bum per (SBB) やMicroFab Technologies, Inc. (URL: www.microfab.com)が提供するSolder Jet Printing System(SJPS)を用いる。SSBは、半田ボールを接続部分に載せるものであり、SJPSは 、半田ボールをその半田部分を溶融した状態で接続部分に吹付けるものである。

$[0\ 0\ 6\ 2]$

レーザ光源102は、磁気ヘッドスライダ13の端子パッド13bと配線部材14の接 続パッド14bとの接続部分に、及び半田ボール供給部101によってこの部分に供給さ れた半田ボール15にレーザビームを供給する装置である。このレーザ光源102として は、YAGレーザを含め、各種のものを用いることができる。ただし、照射エネルギ量、 照射タイミング、照射周波数及び焦点距離などをそれぞれ制御可能なものを用いる。

[0063]

また、単一のレーザ光源の照射エネルギ量を可変制御する代わりに、半田ボールを再溶 融させるエネルギを持つレーザ光を照射する第1のレーザ光源と、半田付け部分を清浄化 する低エネルギのレーザ光を照射する第2のレーザ光源とを含む複数のレーザ光源を設け るようにしてもよい。

[0064]

コントロール部103は、各半田ボール供給部101の半田ボール供給タイミングをコ ントロールし、かつ各レーザ光源102の照射エネルギ量(出力レベル及び時間)、照射 タイミング、照射周波数及び焦点距離などを制御する装置である。

$[0\ 0\ 6\ 5]$

次に、この製造装置を用いた製造プロセスの一例について、図11~図14を用いて説 明する。なお、これらの図では、製造装置のうち、各プロセスを説明する上での必要最小 限の部分だけを示してある。

$[0\ 0\ 6\ 6]$

まず、図11に示すように、治具111を用いて、磁気ヘッドスライダ13をサスペン ション10上の所定位置、即ちフレクシャ12の舌部12a上の所定位置に載置する。

$[0\ 0\ 6\ 7\]$

次いで、図12に示すように、コントロール部103からの指示により、載置された磁 気ヘッドスライダ13の4つの端子パッド13bと配線部材14の4つの接続パッド14 bと(4組のパッド)に対し、レーザ光源102から比較的低い照射エネルギ量のレーザ ビームを照射し、半田濡れ性を確保する処理(プレヒーティング処理)を行う。この製造 プロセス例では、レーザ光源102からの1つのレーザビーム内に4つの端子パッド13 bと4つの接続パッド14bと(4組のパッド)が入るように調整し、一括照射でプレヒ ーティング処理を行っている。なお、その場合のレーザビームの照射面積は、少なくとも 4 つの端子パッド13bと4 つの接続パッド14bとを包含する範囲である必要があり、 スライダ本体13aへの影響を考慮すると、4つの端子パッド13bと4つの接続パッド 14bとを包含する必要最小限の範囲とすることが望ましい。

[0068]

プレヒーティング処理を行う場合、この製造プロセス例のように1つのレーザビームを 複数組のパッドに一括照射するのではなく、1つのレーザビームをスキャンして各組のパ ッドに個別に照射するか、複数のレーザビームを複数組のパッドにそれぞれ同時に照射す るようにしても良い。

[0069]

次いで、図13に示すように、コントロール部103からの指示により、所定タイミン グで、4つの端子パッド13b及び4つの接続パッド14bからなる4組のパッド上に半 田ボール供給部101によってそれぞれコア付き半田ボール15を供給する。

[0070]

その後、図14に示すように、レーザ光源102から、これらコア付き半田ボール15

を溶融させるのに十分なレーザビームを照射する処理(半田ヒーティング処理)を行う。これによって、4つの端子パッド13bと4つの接続パッド14bとが溶融された半田17によって電気的及び機械的に接続され、磁気ヘッドスライダ13がサスペンション10上に固着されて、HGA100が得られる。

[0071]

この半田ヒーティング処理は、この製造プロセス例では、レーザ光源102からの1つのレーザビーム内に4つの端子パッド13bと4つの接続パッド14bと(4組のパッド)が入るように調整し、一括照射でヒーティング処理している。

[0072]

半田ヒーティング処理を行う場合、この製造プロセス例のように1つのレーザビームを 複数組のパッドに一括照射するのではなく、1つのレーザビームをスキャンして各組のパッドに個別に照射するか、複数のレーザビームを複数組のパッドにそれぞれ同時に照射するようにしても良い。

[0073]

図15は、プレヒーティング処理から半田ボール供給までの所定タイミングを説明する ためのタイミングチャートである。以下、同図を用いて、コントロール部103によるプ レヒーティング処理から半田ボール供給処理までのタイミングを説明する。

[0074]

まず、磁気ヘッド素子の温度が適正温度(磁気ヘッド素子及びスライダ本体13aに熱的ダメージを与えない150℃以下の温度でかつ、パッドの半田の濡れ性を確保できる温度)に上昇するまで、各組のパッドにレーザビームを照射してプレヒーティング処理を行う。プレヒーティング処理の時間は、照射エネルギ、周波数などで異なる。

[0075]

プレヒーティング処理を開始した後、適正温度に達したタイミングで半田ボールを供給する。この半田ボールの供給タイミングは、半田ボール供給部101の装置によって異なってくる。図15に示すように、半田ボール供給までの反応時間が比較的短い装置(例えば、SJPS)の場合は、適正温度に達した後で供給を開始するようにする。半田ボール供給までの反応時間が比較的長い装置(例えば、SSB)の場合は、タイムラグを考慮し適正温度に達する手前から供給を開始するようにする。

[0076]

レーザ光源102は、コントロール部103により、プレヒーティング処理から半田ヒーティング処理に逐次移行されるように、その照射エネルギ量がコントロールされる。なお、プレヒーティング処理と半田ヒーティング処理とにおいて、照射エネルギが互いに異なるレーザビームを用いても良いし、照射時間を制御することにより同一エネルギのレーザビームを用いても良い。また、プレヒーティング処理の照射エネルギも時間軸に対して段階的に変化させる制御をしても構わない。例えば、パッドの清浄のための低いエネルギからパッドの温度を上昇させるための高いエネルギに変化させるようにしてもよい。

[0077]

この製造プロセス例によれば、プレヒーティング処理をさせることにより、スライダ本体に熱的形状変化やダメージを与えることなく磁気ヘッドスライダの端子パッドとサスペンションのリード接続パッドとの半田の濡れ性を確保できるので、これら端子パッドとリード接続パッドとの電気的接続の信頼性を向上させることが可能なる。また、信頼性をさらに向上させるために、この製造プロセス例の方法を行った後にリフローを行っても良い

[0078]

SJPSのように、半田ボールを飛ばして供給する場合は、パッドが暖まっていないと 電気的接続の信頼性がより低下することとなるので、この製造プロセス例の方法は特に有 効になる。

[0079]

なお、接続パッドのプレヒーティング処理は、磁気ヘッドスライダとサスペンションと

の固着を半田接続だけで行うHGAにのみ適用されるものではなく、半田でパッドを接続するものであれば、他のタイプのHGA(半田と樹脂とで固着するものも含む)にも適用可能である。

[0080]

半田ヒーティング処理を行ってコア付き半田ボール15を溶融させ、バンプ状態で磁気へッドスライダ13の端子パッド13bと配線部材14の接続パッド14bとを電気的に接続した後、通常は、磁気ヘッドスライダ13の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気へッド素子の特性評価が行われる。この特性評価において不良品であると判定された場合は、リワークが行われて磁気ヘッドスライダ13がフレクシャ12から取り外され、そのサスペンションを再利用する形で新たな磁気ヘッドスライダが装着される。このリワークは、バンプ状態の半田を再溶融させてフレクシャ12から磁気ヘッドスライダ13を取り外し可能な状態とするが、コアと半田層とのバランスを適切に選んだコア付き半田ボールを用いることによって、バンプ状態であってもコア形状を維持した半田付け状態となるから、リワークが非常に容易となる。特に、レーザなどで加熱し、半田を再溶融させバキュームノズルで吸引除去する半田除去法を用いる際、コア付き半田ボールを使用した場合には、コアに半田を付着させながら吸い取ることができる(コアを吸引することによって半田がコアに付着してくる)。このため、除去量を安定化することができ、再利用するサスペンションのダメージが少なく、さらに、平坦化し易い。

[0081]

また、コア付き半田ボール15に例えば低エネルギのレーザビームを照射することによって半田を完全に溶融させることなく、プレバンプ状態で仮付けを行った後、磁気ヘッドスライダ13の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子の特性評価を行う場合もある。この場合、コア付き半田ボールを用いることにより、半田ボールの形状及び面積が安定するため、その管理が容易となるから、リワークにおける磁気ヘッドスライダ13の取り外しが大変容易となる。この場合にも、コア付き半田ボールを使用した場合には、コアに半田を付着させながら吸い取ることができるため、除去量を安定化することができ、再利用するサスペンションのダメージが少なく、さらに、平坦化し易い。なお、特性評価によって良品と判定したHGAは、リワークすることなく、リフローによって溶融結合される。

[0082]

上述した製造プロセス例の変更態様として、半田ボールを供給する際に、図16に示すように、HGA100を水平方向に対して所定の角度 α (例えば、45度)に保って半田ボールの供給を行うようにしても良い。この場合、半田ボール供給位置のズレを軽減できる。

[0083]

図17は本発明の磁気ヘッド装置の他の実施形態としてHGAをスライダ装着側から見た平面図であり、図18は図17のHGAの先端部を拡大して示した側面図である。

[0084]

これらの図に示すように、このHGAは、比較的剛性を有するロードビーム11′及び弾性を有するフレクシャ12′から主に構成されているサスペンション10′と、サスペンション10′上に固着された磁気ヘッドスライダ13′と、サスペンション10′上に形成又は固着された配線部材14′とを備えている。

[0085]

ロードビーム 11 は、中央を通る長手方向軸線の自由端部(先端部)の近傍に荷重用の突起部(ディンプルに対応) 11a を有している。図 18 に示すように、ロードビーム 11 は、幅方向の両側に折り曲げ部 11b を有しており、この折り曲げ部 11b により、剛性が高められている。また、ロードビーム 11 の後端部に設けられた取り付け部 11c には、支持アームへの取り付け用の貫通取り付け孔 11d が設けられており、その近傍にはロードビーム 11 全体の重量を低減するための貫通孔 11e が設けられている。

[0086]

フレクシャ12′は、薄いバネ板材で構成され、その一方の面(第1の面)がロードビーム11′の突起部11a′が突出している側の面に取り付けられ、突起部11a′から押圧荷重を受けている。フレクシャ12′の他方の面(第2の面)には、磁気ヘッドスライダ13′が取り付けられている。フレクシャ12′は、ロードビーム11′の突起部11a′が突出している側の面に、カシメなどにより貼り合わされている。カシメの代わりに、スポット溶着などを用いてもよい。

[0087]

フレクシャ12′は、中央に舌部12 a′を有する。舌部12 a′は、その一端のみがフレクシャ12′の先端部に位置する横枠部12 b′に一体的に結合されており、他端は自由端となっている。フレクシャ12′の横枠部12 b′の両端は、フレクシャ12′の外枠部12 c′及び12 d′に一体的に結合されている。舌部12 a′の外枠部12 c′及び12 d′に一体的に結合されている。舌部12 a′の外枠部12 c′及び12 d′側及び舌部12 a′の他端側は、フレクシャ12′から切り離されている。舌部12 a′の一方の面(第1の面)には、ロードビーム11′の突起部11 a′の先端がバネ接触している。舌部12 a′の他方の面(第2の面)には、複数(この例では2つ)のダミーパッド12 e′が設けられ、これらダミーパッド12 e′を磁気ヘッドスライダ13′のダミー端子パッド13 f′にコア付き半田ボールを用いてそれぞれ半田接続することによって磁気ヘッドスライダ13′がフレクシャ12′に機械的に固着されている。ダミーパッド12 e′がフレクシャ12′の舌部12 a′に直接設けられて接地されており、これらダミーパッド12 e′に磁気ヘッドスライダ13′のダミー端子パッド13 f′が半田接続されているため、ダミー端子パッド13 f′はグランド接続されていることなる。ダミーパッドが配線部材上に設けられている場合は、このダミーパッドを接地することにより、ダミー端子パッド13 f′がグランド接続される。

[0088]

磁気ヘッドスライダ13′は、スライダ本体13a′と、本実施形態ではインダクティブ素子で構成された書込み磁気ヘッド素子及び本実施形態ではGMR素子で構成された読出し磁気ヘッド素子と、これら書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子に接続された複数(この例では4つ)の端子パッド(バンプ)13b′と、複数(この例では2つ)のダミー端子パッド13f′とを備えている。

[0089]

スライダ本体13 a′は、そのABS13 c′とは反対側の面13 d′が、フレクシャ12′の舌部12 a′の他方の面に対向するように取り付けられており、端子パッド13 b′はスライダ本体13 a′の素子形成面13 e′上に設けられ、ダミー端子パッド13 f′はスライダ本体13 a′の素子形成面とは反対側の面13 g′上に設けられている。

[0090]

配線部材14′は、複数(この例では4つ)のトレース導体14 a′と、複数(この例では4つ)の接続パッド(リードパッド)14b′とを有しており、サスペンション10′のフレクシャ12′及びロードビーム11′によって支持されている。配線部材14′は、可撓性絶縁支持層の内部にトレース導体14 a′を埋設し、各トレース導体14 a′の端部を各接続パッド14b′に接続したものである。複数の接続パッド14b′はフレクシャ12′上において、磁気ヘッドスライダ13′の複数の端子パッド13b′とそれぞれ対応する位置に形成されている。このような配線部材14′の典型的な例は、タブテープと称されるものである。

[0091]

磁気ヘッドスライダ13′の端子パッド13b′と配線部材14′の接続パッド14b′とは、フレクシャ12′の第2の面及びスライダ本体13a′の素子形成面13e′によって構成されるコーナ部に供給された半田ボール15′をレーザリフローにより溶融した半田17′によって接続されている。また、磁気ヘッドスライダ13′のダミー端子パッド13f′とフレクシャ12′の舌部12a′上に形成されたダミーパッド12e′とは、舌部12a′の第2の面及びスライダ本体13a′の素子形成面とは反対側の面13

g´によって構成されるコーナ部に供給された半田ボール18´をレーザリフローにより溶融した半田20´によって接続されている。これら2つの半田接続のみによって、磁気ヘッドスライダ13´はフレクシャ12´の舌部12a´に固着されている。接着剤は用いられていない。磁気ヘッドスライダ13´の端子パッド13b´と配線部材14´の接続パッド14b´との半田接続により、磁気ヘッドスライダ13´の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子は、配線部材14´のトレース導体14a´に電気的に接続されている。

[0092]

本実施形態においても、この場合の半田ボール15′及び18′として、半田溶融温度で溶融しない球状のコア16′及び19′をそれぞれ内部に有する半田ボール15′及び18′を用いることである。このようなコア付き半田ボールの構造例、寸法及び材質などは図4に関連して説明したものと同様である。

[0093]

図19はこのようなコア付き半田ボールを用いた磁気ヘッドスライダの端子パッドと配線部材の接続パッドとの電気的及び機械的接続の形態を示す図である。

[0094]

同図(A)は、磁気ヘッドスライダ13′の端子パッドと配線部材14′の接続パッドとの表面に接触するように、さらに、磁気ヘッドスライダ13′のダミー端子パッドとフレクシャ12′の舌部12a′上に形成されたダミーパッドとの表面に接触するようにコア16′及び19′をそれぞれ内部に備えた半田ボール15′及び18′を載置して仮付けしたリフロー前のプレバンプ状態を示しており、同図(B)は、磁気ヘッドスライダ13′の端子パッドと配線部材14′の接続パッドとの表面に接触するように、さらに、磁気ヘッドスライダ13′のダミー端子パッドとフレクシャ12′の舌部12a′上に形成されたダミーパッドとの表面に接触するように載置したコア付き半田ボール15′及び18′を例えばレーザビーム照射などによるリフローで溶融結合させたバンプ状態の半田17′及び20′を示している。

[0095]

このように、形状が安定したコア付き半田ボールを用いているので、接合時に発生する磁気ヘッドスライダのロール角変化及びピッチ角変化を低減化かつ安定化できる。このため、磁気ヘッドスライダの浮上特性、従って出力特性を安定に維持することができる。

[0096]

また、コア付き半田ボールを用いることにより、リフロー後のバンプ状態であってもリ ワークを容易とすることが可能となる。通常、リフロー後のバンプ状態におけるリワーク は、磁気ヘッドスライダ13~の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子が所定 の特性を満たしていないときに行われるものであり、バンプ状態の半田を再溶融させるこ とにより、サスペンション10′のフレクシャ12′から磁気ヘッドスライダ13′を取 り外し可能な状態とする。この場合、コアと半田層とのバランスを適切に選んだコア付き 半田ボールを用いることによって、バンプ状態であってもコア形状を維持した状態となる ので、リワークが非常に容易となる。さらに、フレクシャ12′の舌部12a′の第2の 面とスライダ本体13a′の素子形成面13b′とによって構成されるコーナ部、フレク シャ12~の舌部12a~の第2の面とスライダ本体13a~の素子形成面とは反対側の 面13g′とによって構成されるコーナ部にそれぞれ半田ボールが供給されているから、 レーザビームなどによる外部からの熱を、半田ボールに対して集中的に印加してリフロー することができる。このため、本来の半田接合や、磁気ヘッドスライダ13′の取り外し のためのリフローにおいて、磁気ヘッドスライダ13′に搭載されたGMR素子などに対 する熱的ダメージを極力小さくすることができる。さらにまた、磁気ヘッドスライダ13 ´ の固着に半田接続のみを用いているので、接着樹脂とスライダとの熱膨張率との差で磁 気ヘッドスライダが形状変化して浮上特性が悪化することをも防止可能となる。

[0097]

また、コア付き半田ボールを用いることにより、リフロー前のプレバンプ状態であって

も半田ボールの形状及び面積が安定しているため、その管理が容易となる。従ってこのプレバンプ状態で特性評価を行って不良品を磁気ヘッドスライダのリワークする場合に、磁気ヘッドスライダの取り外しが大変容易となる。もちろん、特性評価によって良品と判定したHGAは、リフローによって溶融結合される。

[0098]

以上説明した本実施形態のHGAを支持アームに取り付けて構成されるHAA、 HAAを複数スタックされた構造を有するHSAについても、図1の実施形態の場合と同様に適用できる。

[0099]

次に、本実施形態に係るHGAの製造方法について説明する。

[0100]

図20は本実施形態に係るHGAの製造に用いられる製造装置の概略的な構成を示す側面図である。

[0101]

同図に示すように、HGA100′の製造装置は、半田ボール供給部(接続用ボール供給装置)1.01′及び104′と、レーザ光源102′及び105′と、それらのコントロールを行うコントロール部103′とを備えている。

[0102]

このHGA100′は、図17及び図18に示した通りの構造を有するものであり、このHGA自体を本発明の実施態様とする場合、図6及び図7に示したものと同様のHAAを本発明の実施態様とする場合、図8及び図9に示したものと同様のHSAを本発明の実施態様とする場合、又はHAA若しくはHSAを組み込んだ磁気ディスク装置を本発明の実施態様とする場合がある。

[0103]

半田ボール供給部 1 0 1′は、磁気ヘッドスライダ 1 3′の端子パッド 1 3 b′と配線 部材 1 4′の接続パッド 1 4 b′との接続部分に半田ボール 1 5′を供給する装置であり、半田ボール供給部 1 0 4′は、磁気ヘッドスライダ 1 3′のダミー端子パッド 1 3 f′とフレクシャ 1 2′の舌部 1 2 a′上に形成されたダミーパッド 1 2 e′との接続部分に半田ボール 1 8′を供給する装置である。これら装置としては、例えば、Pac Tech社が提供する SBBやMicroFab Technologies, Inc.が提供する SJPSを用いる。前述したように、SSBは、半田ボールを接続部分に載せるものであり、SJPSは、半田ボールを接続部分に吹付けるものである。

$[0\ 1\ 0\ 4\]$

レーザ光源102′は、磁気ヘッドスライダ13′の端子パッド13b′と配線部材14′の接続パッド14b′との接続部分に、及び半田ボール供給部101′によってこの部分に供給された半田ボール15′にレーザビームを供給する装置であり、レーザ光源105′は、磁気ヘッドスライダ13′のダミー端子パッド13f′とフレクシャ12′の舌部12a′上に形成されたダミーパッド12e′との接続部分に、及び半田ボール供給部104′によってこの部分に供給された半田ボール18′にレーザビームを供給する装置である。これらレーザ光源102′及び105′としては、YAGレーザを含め、各種のものを用いることができる。ただし、照射エネルギ量、照射タイミング、照射周波数及び焦点距離などをそれぞれ制御可能なものを用いる。

[0105]

また、単一のレーザ光源の照射エネルギ量を可変制御する代わりに、半田ボールを再溶融させるエネルギを持つレーザ光を照射する第1のレーザ光源と、半田付け部分を清浄化する低エネルギのレーザ光を照射する第2のレーザ光源とを含む複数のレーザ光源を設けるようにしてもよい。

[0106]

コントロール部 1 0 3 ′は、半田ボール供給部 1 0 1 ′及び 1 0 4 ′の半田ボール供給 タイミングをコントロールし、かつレーザ光源 1 0 2 ′及び 1 0 5 ′の照射エネルギ量 (

出証特2004-3006169

出力レベル及び時間)、照射タイミング、照射周波数及び焦点距離などを制御する装置である。

[0107]

次に、この製造装置を用いた製造プロセスの一例について、図21~図24を用いて説明する。なお、これらの図では、製造装置のうち、各プロセスを説明する上での必要最小限の部分だけを示してある。

[0108]

まず、図21に示すように、治具111′を用いて、磁気ヘッドスライダ13′をサスペンション10′上の所定位置、即ちフレクシャ12′の舌部12a′上の所定位置に載置する。

[0109]

次いで、図22に示すように、コントロール部103′からの指示により、載置された磁気へッドスライダ13′の4つの端子パッド13b′と配線部材14′の4つの接続パッド14b′と(4組のパッド)に対し、レーザ光源102′から比較的低い照射エネルギ量のレーザビームを照射し、半田濡れ性を確保する処理(プレヒーティング処理)を行う。この製造プロセス例では、レーザ光源102′からの1つのレーザビーム内に4つの端子パッド13b′と4つの接続パッド14b′と(4組のパッド)が入るように調整し、一括照射でプレヒーティング処理を行っている。なお、その場合のレーザビームの照射面積は、少なくとも4つの端子パッド13b′と4つの接続パッド14b′とを包含する範囲である必要があり、スライダ本体13a′への影響を考慮すると、4つの端子パッド13b′と4つの接続パッド14b′とを包含する必要最小限の範囲とすることが望ましい。

[0110]

また、2つのダミー端子パッド13 f′と2つのダミーパッド12 e′と(2組のパッド)に対しても比較的低い照射エネルギ量のレーザビームを照射してプレヒーティングを行い、半田濡れ性を確保する。この製造プロセス例では、レーザ光源105′からの1つのレーザビーム内に2つのダミー端子パッド13 f′と2つのダミーパッド12 e′と(2組のパッド)が入るように調整し、一括照射でプレヒーティング処理を行っている。その際にも同様に、レーザビームの照射面積は、少なくとも2つのダミー端子パッド13 f′と2つのダミーパッド12 e′とを包含する必要最して2つのダミー端子パッド13 f′と2つのダミーパッド12 e′とを包含する必要最小限の範囲とすることが望ましい。

$[0\ 1\ 1\ 1\]$

4つの端子パッド13b′及び4つの接続パッド14b′のプレヒーティング処理と、2つのダミー端子パッド13f′と2つのダミーパッド12e′のプレヒーティング処理とを2つのレーザ光源102′及び105′によって同時に進行させても良いし、1つのレーザ光源102′によって別個に行っても良い。また、プレヒーティング処理を行う場合、この製造プロセス例のように1つのレーザビームを複数組のパッドに一括照射するのではなく、1つのレーザビームをスキャンして各組のパッドに個別に照射するか、複数のレーザビームを複数組のパッドにそれぞれ同時に照射するようにしても良い。

$[0\ 1\ 1\ 2]$

次いで、図23に示すように、コントロール部103′からの指示により、所定タイミングで、4つの端子パッド13b′及び4つの接続パッド14b′からなる4組のパッド上に、さらに、2つのダミー端子パッド13f′及び2つのダミーパッド12e′からなる2組のパッド上に、半田ボール供給部101′及び104′によってそれぞれコア付き半田ボール15′及び18′を供給する。

[0113]

その後、図24に示すように、レーザ光源102´及び105´から、これらコア付き 半田ボール15´及び18´を溶融させるのに十分なレーザビームをそれぞれ照射する処理(半田ヒーティング処理)を行う。これによって、4つの端子パッド13b´と4つの

出証特2004-3006169

接続パッド 14b とが溶融された半田 17 によって電気的に接続され、さらに、2つのダミー端子パッド 13f 及び 20のダミーパッド 12e とが溶融された半田 20 によって機械的に接続され、磁気ヘッドスライダ 13 がサスペンション 10 上に固着されて、10 H G A 10 0 が得られる。

[0114]

この半田ヒーティング処理は、この製造プロセス例では、レーザ光源102′からの1つのレーザビーム内に4つの端子パッド13b′と4つの接続パッド14b′と(4組のパッド)が入るように調整し、一括照射でヒーティング処理している。また、レーザ光源105′からの1つのレーザビーム内に2つのダミー端子パッド13 f′と2つのダミーパッド12 e′と(2組のパッド)が入るように調整し、一括照射でヒーティング処理している。

[0115]

半田ヒーティング処理を行う場合、この製造プロセス例のように1つのレーザビームを 複数組のパッドに一括照射するのではなく、1つのレーザビームをスキャンして各組のパ ッドに個別に照射するか、複数のレーザビームを複数組のパッドにそれぞれ同時に照射す るようにしても良い。

[0116]

コントロール部103′によるプレヒーティング処理から半田ボール供給処理までのタイミングは、図1の製造プロセス例において図15を用いて説明したものと同様である。

[0117]

レーザ光源102′及び105′は、コントロール部103′により、プレヒーティング処理から半田ヒーティング処理に逐次移行されるように、その照射エネルギ量がコントロールされる。なお、プレヒーティング処理と半田ヒーティング処理とにおいて、照射エネルギが互いに異なるレーザビームを用いても良いし、照射時間を制御することにより同一エネルギのレーザビームを用いても良い。また、プレヒーティング処理の照射エネルギも時間軸に対して段階的に変化させる制御をしても構わない。例えば、パッドの清浄のための低いエネルギからパッドの温度を上昇させるための高いエネルギに変化させるようにしてもよい。

[0118]

この製造プロセス例によれば、プレヒーティング処理をさせることにより、スライダ本体に熱的形状変化やダメージを与えることなく磁気ヘッドスライダの端子パッドとサスペンションのリード接続パッドとの半田の濡れ性を確保できるので、これら端子パッドとリード接続パッドとの電気的接続の信頼性を向上させることが可能なる。また、信頼性をさらに向上させるために、この製造プロセス例の方法を行った後にリフローを行っても良い

[0119]

SJPSのように、半田ボールを飛ばして供給する場合は、パッドが暖まっていないと電気的接続の信頼性がより低下することとなるので、この製造プロセス例の方法は特に有効になる。

[0120]

なお、接続パッドのプレヒーティング処理は、磁気ヘッドスライダとサスペンションとの固着を半田接続だけで行うHGAにのみ適用されるものではなく、半田でパッドを接続するものであれば、他のタイプのHGA(半田と樹脂とで固着するものも含む)にも適用可能である。

$[0\ 1\ 2\ 1]$

半田ヒーティング処理を行ってコア付き半田ボール15′及び18′を溶融させ、バンプ状態で磁気ヘッドスライダ13′の端子パッド13b′及びダミー端子パッド13f′と配線部材14′の接続パッド14b′及びフレクシャ12′のダミーパッド12e′とを電気的及び機械的に接続した後、通常は、磁気ヘッドスライダ13′の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子の特性評価が行われる。この特性評価において不良品で

あると判定された場合は、リワークが行われて磁気ヘッドスライダ13´がフレクシャ12´から取り外され、そのサスペンションを再利用する形で、新たな磁気ヘッドスライダが装着される。このリワークは、バンプ状態の半田を再溶融させてフレクシャ12´から磁気ヘッドスライダ13´を取り外し可能な状態とするが、コアと半田層とのバランスを適切に選んだコア付き半田ボールを用いることによって、バンプ状態であってもコア形状を維持した半田付け状態となるから、リワークが非常に容易となる。特に、レーザなどで加熱し、半田を再溶融させバキュームノズルで吸引除去する半田除去法を用いる際、コア付き半田ボールを使用した場合には、コアに半田を付着させながら吸い取ることができる(コアを吸引することによって半田がコアに付着してくる)。このため、除去量を安定化することができ、再利用するサスペンションのダメージが少なく、さらに、平坦化し易い

[0122]

また、コア付き半田ボール15′及び18′に例えば低エネルギのレーザビームを照射することによって半田を完全に溶融させることなく、プレバンプ状態で仮付けを行った後、磁気ヘッドスライダ13′の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子の特性評価を行う場合もある。この場合、コア付き半田ボールを用いることにより、半田ボールの形状及び面積が安定するため、その管理が容易となるから、リワークにおける磁気ヘッドスライダ13′の取り外しが大変容易となる。この場合にも、コア付き半田ボールを使用した場合には、コアに半田を付着させながら吸い取ることができるため、除去量を安定化することができ、再利用するサスペンションのダメージが少なく、さらに、平坦化し易い。なお、特性評価によって良品と判定したHGAは、リワークすることなく、リフローによって溶融結合される。

[0123]

上述した製造プロセス例の変更態様として、半田ボールを供給する際に、図25に示すように、HGA100′を水平方向に対して所定の角度 α (例えば、45度) に保って半田ボールの供給を行うようにしても良い。この場合、半田ボール供給位置のズレを軽減できる。

[0124]

図26は本発明の磁気ヘッド装置のさらに他の実施形態としてHGAをスライダ装着側から見た斜視図であり、図27は図26のHGAの先端部を拡大して示した斜視図である

[0125]

これらの図に示すように、本実施形態におけるHGAは、サスペンション10″と、サスペンション10″上に固着された微小位置決めアクチュエータ即ちマイクロアクチュエータ21″と、このマイクロアクチュエータ21″に支持された磁気ヘッドスライダ13″と、サスペンション10″上に形成又は固着された配線部材14″とを備えている。

[0126]

サスペンション10″は、比較的剛性を有する第1及び第2のロードビーム22″及び11″と、これら第1及び第2のロードビーム22″及び11″を互いに連結する弾性を有するヒンジ23″と、第2のロードビーム11″及びヒンジ23″上に固着支持された弾性を有するフレクシャ12″と、第1のロードビーム22″の取り付け部22a″に設けられた円形のベースプレート24″とから主として構成されている。

[0127]

マイクロアクチュエータ21″は磁気ヘッドスライダ13″の側面を挟持してVCMでは駆動できない微細な変位を可能にするために、サスペンション10″の先端部に設けられている。

[0128]

本実施形態におけるマイクロアクチュエータ21″は、その平面形状が略コ字状となっており、サスペンション10″に固着される基部21a″の両端から1対の可動アーム部21b″及び21c″が垂直に伸びている。可動アーム部21b″及び21c″の先端部

出証特2004-3006169

は、磁気ヘッドスライダ13″の側面に固着されている。可動アーム21b″及び21 c″は、それぞれ、アーム部材とこれらアーム部材の側面に形成された圧電素子とから構成されている。

[0129]

マイクロアクチュエータ 21 " の基部及びアーム部材は、弾性を有するセラミック焼結体、例えば $2rO_2$ で一体的に形成されており、圧電素子が伸縮することにより、可動アーム部 21b "及び 21c "が撓み、その先端部が横方向に揺動するので、磁気ヘッドスライダ 13 "の磁気ヘッド素子の高精度の位置決めが行われる。

[0130]

第2のロードビーム11″は、中央を通る長手方向軸線の自由端部(先端部)の近傍に 図示しない荷重用の突起部(ディンプルに対応)を有している。

[0131]

フレクシャ12″は、薄いバネ板材で構成され、その一方の面(第1の面)が第2のロードビーム11″の突起部が突出している側の面に取り付けられ、この突起部から押圧荷重を受けている。フレクシャ12″の他方の面(第2の面)には、マイクロアクチュエータ21″が取り付けられている。フレクシャ12″は、第2のロードビーム11″の突起部が突出している側の面に、カシメなどにより貼り合わされている。カシメの代わりに、スポット溶着などを用いてもよい。

$[0\ 1\ 3\ 2]$

フレクシャ12″の舌部(図示なし)の一方の面(第1の面)には、ロードビーム11″の突起部の先端がバネ接触しており、その他方の面(第2の面)には、絶縁層を介して複数のこの例では2つのアクチュエータ用接続パッド12e″及び複数のこの例では2つのアクチュエータ用グランド接続パッド12f″が形成されている。これらアクチュエータ用接続パッド12e″及びアクチュエータ用グランド接続パッド12f″が、マイクロアクチュエータ21″の圧電素子に電気的に接続された端子パッド21d″にコア付き半田ボールを用いてそれぞれ半田接続することによって、マイクロアクチュエータ21″が電気的に接続されかつフレクシャ12″に機械的に固着されている。

[0133]

磁気ヘッドスライダ13″は、スライダ本体13a″と、本実施形態ではインダクティブ素子で構成された書込み磁気ヘッド素子及び本実施形態ではGMR素子で構成された読出し磁気ヘッド素子と、これら書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子に接続された複数(この例では4つ)の端子パッド(バンプ)13b″とを備えている。

[0134]

配線部材14″は、複数(この例では4つ)の磁気ヘッド素子用トレース導体14aュ″と、一端がアクチュエータ用接続パッド12e″及びアクチュエータ用グランド接続パッド12g″にそれぞれ接続された複数(この例では2つ)のアクチュエータ用トレース導体14aュ″と、トレース導体14aュ″の一端に接続された複数(この例では4つ)の磁気ヘッド素子用接続パッド14b″と、トレース導体14aュ″及びトレース導体14aュ″の他端に接続された複数(この例では6つ)の外部接続パッド14c″とを有している。この配線部材14″は、可撓性絶縁支持層の内部にトレース導体14aュ″及び14aュ″を埋設したものである。複数の磁気ヘッド素子用接続パッド14b″はフレクシャ12″上において、磁気ヘッドスライダ13″の複数の端子パッド13b″とそれぞれ対応する位置に形成されている。

[0135]

磁気ヘッドスライダ13″の端子パッド13b″と、配線部材14″の接続パッド14b″とも、コア付き半田ボールを用いてそれぞれ半田接続されている。

[0136]

本実施形態においても、この場合の半田ボールとして、半田溶融温度で溶融しない球状のコアをそれぞれ内部に有する半田ボールを用いている。このようなコア付き半田ボールの構造例、寸法及び材質なども図4に関連して説明したものと同様である。

[0137]

このように、形状が安定したコア付き半田ボールを用いているので、接合時に発生するマイクロアクチュエータ21″の、従って磁気ヘッドスライダ13″のロール角変化及びピッチ角変化を低減化かつ安定化できる。このため、磁気ヘッドスライダ″の浮上特性、従って出力特性を安定に維持することができる。

[0138]

また、コア付き半田ボールを用いることにより、リフロー後のバンプ状態であってもリワークを容易とすることが可能となる。通常、リフロー後のバンプ状態におけるリワークは、磁気ヘッドスライダ13″の書込み磁気ヘッド素子及び読出し磁気ヘッド素子が所定の特性を満たしていないとき及びマイクロアクチュエータ21″の動作が不良であるときに行われるものであり、バンプ状態の半田を再溶融させることにより、サスペンション10″のフレクシャ12″からマイクロアクチュエータ21″を取り外し可能な状態とさる。この場合、コアと半田層とのバランスを適切に選んだコア付き半田ボールを用いることによって、バンプ状態であってもコア形状を維持した状態となるので、リワークが非常に容易となる。さらに、フレクシャ12″の舌部の第2の面とマイクロアクチュエータ21″の側面とのコーナ部、フレクシャ12″の舌部の第2の面と磁気ヘッドスライダ13″の素子形成面とによって構成されるコーナ部にそれぞれ半田ボールが供給されているから、レーザビームなどによる外部からの熱を、半田ボールに対して集中的に印加してリフローすることができる。このため、本来の半田接合や、マイクロアクチュエータ21″及び磁気ヘッドスライダ13″の取り外しのためのリフローにおいて、磁気ヘッドスライダ13″の取り外しのためのリフローにおいて、磁気へッドスライダ13″の取り外しのためのリフローにおいて、磁気へッドスライダ13″に搭載されたGMR素子などに対する熱的ダメージを極力小さくすることができる。

[0139]

また、コア付き半田ボールを用いることにより、リフロー前のプレバンプ状態であっても半田ボールの形状及び面積が安定しているため、その管理が容易となる。従ってこのプレバンプ状態で特性評価を行って不良品をマイクロアクチュエータ21″及び磁気ヘッドスライダ13″のリワークする場合に、その取り外しが大変容易となる。もちろん、特性評価によって良品と判定したHGAは、リフローによって溶融結合される。

[0140]

以上説明した本実施形態のHGAを支持アームに取り付けて構成されるHAA、 HAAを複数スタックされた構造を有するHSAについても、図1の実施形態の場合と同様に適用できる。

[0141]

以上述べた実施形態は全て本発明を例示的に示すものであって限定的に示すものではなく、本発明は他の種々の変形態様及び変更態様で実施することができる。従って本発明の 範囲は特許請求の範囲及びその均等範囲によってのみ規定されるものである。

【図面の簡単な説明】

$[0\ 1\ 4\ 2\]$

【図1】本発明の磁気ヘッド装置の一実施形態としてHGAをスライダ装着側から見た平面図である。

- 【図2】図1のHGAを反対側から見た平面図である。
- 【図3】図1及び図2のHGAの先端部を拡大して示した側面図である。
- 【図4】コア付き半田ボールの2つの構造例を示す断面図である。
- 【図 5 】図 1 の実施形態におけるコア付き半田ボールによる磁気ヘッドスライダの端子パッドと配線部材の接続パッドとの電気的及び機械的接続の形態を示す断面図である。
- 【図 6 】図 1 の実施形態の H G A を支持アームに取り付けて構成される H A A をスライダ装着側とは反対側から見た平面図である。
- 【図7】図6のHAAの側面図である。
- 【図8】図6及び図7に示したHAAが複数スタックされた構造を有するHSAスライダ装着側とは反対側から見た平面図である。

- 【図9】図8のHSAの側面図である。
- 【図10】図1の実施形態に係るHGAの製造に用いられる製造装置の概略的な構成を示す側面図である。
- 【図11】図10の製造装置を用いた製造プロセスの一例の一部を示す側面図である
- 【図12】図10の製造装置を用いた製造プロセスの一例の一部を示す側面図である
- 【図13】図10の製造装置を用いた製造プロセスの一例の一部を示す側面図である
- 【図14】図10の製造装置を用いた製造プロセスの一例の一部を示す側面図である
- 【図15】プレヒーティング処理から半田ボール供給までの所定タイミングを説明するためのタイミングチャートである。
- 【図16】図11~図14の製造プロセスの変更態様として、半田ボールを供給する際にHGAを傾けるプロセスを説明する側面図である。
- 【図17】本発明の磁気ヘッド装置の他の実施形態としてHGAをスライダ装着側から見た平面図である。
- 【図18】図17のHGAの先端部を拡大して示した側面図である。
- 【図19】図17の実施形態におけるコア付き半田ボールによる磁気ヘッドスライダの端子パッドと配線部材の接続パッドとの電気的及び機械的接続の形態を示す断面図である。
- 【図20】図17の実施形態に係るHGAの製造に用いられる製造装置の概略的な構成を示す側面図である。
- 【図21】図20の製造装置を用いた製造プロセスの一例の一部を示す側面図である
- 【図22】図20の製造装置を用いた製造プロセスの一例の一部を示す側面図である
- 【図23】図20の製造装置を用いた製造プロセスの一例の一部を示す側面図である
- 【図24】図20の製造装置を用いた製造プロセスの一例の一部を示す側面図である
- 【図25】図21~図24の製造プロセスの変更態様として、半田ボールを供給する際にHGAを傾けるプロセスを説明する側面図である。
- 【図26】本発明の磁気ヘッド装置のさらに他の実施形態としてHGAをスライダ装着側から見た斜視図である。
- 【図27】図26のHGAの先端部を拡大して示した斜視図である。

【符号の説明】

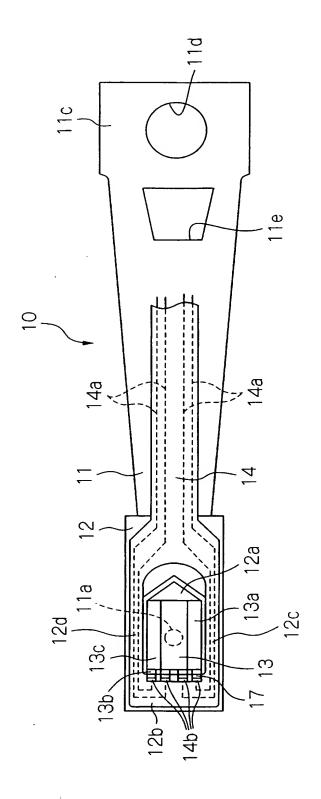
[0143]

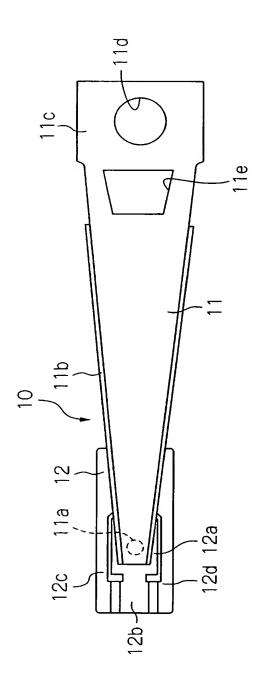
- 10、10′、10″ サスペンション
- 11、11′、11″、22″ ロードビーム
- lla、lla′ 突起部
- 11b、11b′ 折り曲げ部
- 12、12′、12″ フレクシャ
- 12a、12a′ 舌部
- 12b、12b′ 横枠部
- 12c、12c′、12d、12d′ 外枠部
- 12 e′ ダミーパッド
- 12e"、12f"、14b、14b' 14b"、14c" 接続パッド
- 13、13′、13″ 磁気ヘッドスライダ
- 13a スライダ本体

- 13b、13b′13b″、21d″ 端子パッド
- 13c、13c´ ABS 13d、13d´ ABSとは反対側の面
- 13e、13e′ 素子形成面(後端面)
- ダミー端子パッド 1 3 f ′
- 13g′ 素子形成面とは反対側の面
- 14、14′、14″ 配線部材
- 14a、14a′、14a1″、14a2″ トレース導体
- 15、15′、18、18′ 半田ボール
- 16、16′、19′、40、42 コア 17、17′、20′ 半田
- 21" マイクロアクチュエータ
- 2 1 a ″ 基部
- 21b、21c 可動アーム部
- 23" ヒンジ
- 24″ ベースプレート
- 41、44 半田層
- 4 3 表面層
- 60 支持アーム
- 60a、60b 取り付け孔
- 61 支持ブロック
- 6 1 a 基部
- 62 コイル支持部
- 63 ボイスコイル
- 100, 100' HGA
- 101、100 101、101′、104′ 102、102′、105′ 103、103′ コントロール部 半田ボール供給部

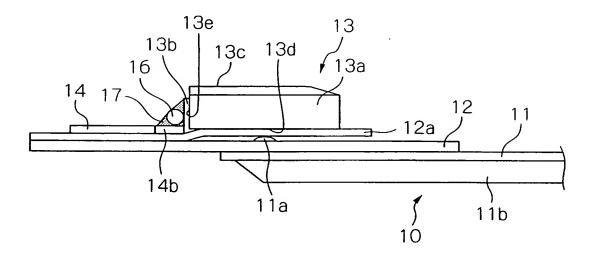
- 111、111′ 冶具

【書類名】図面 【図1】

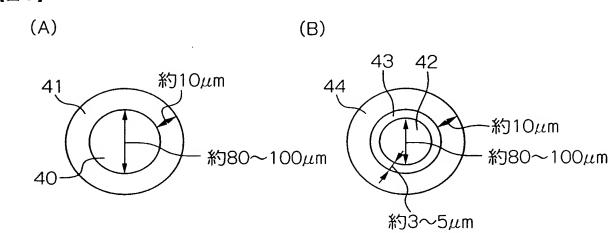




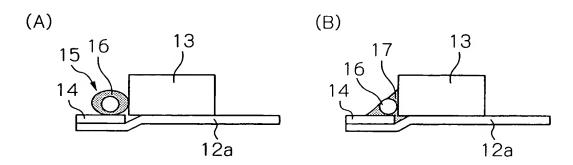
【図3】



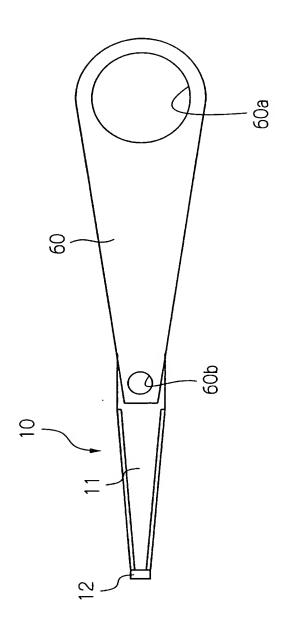
【図4】



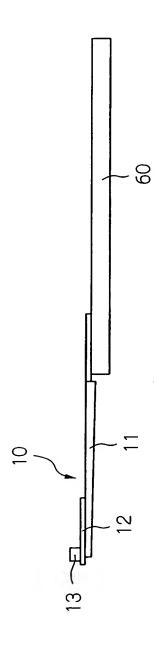
【図5】



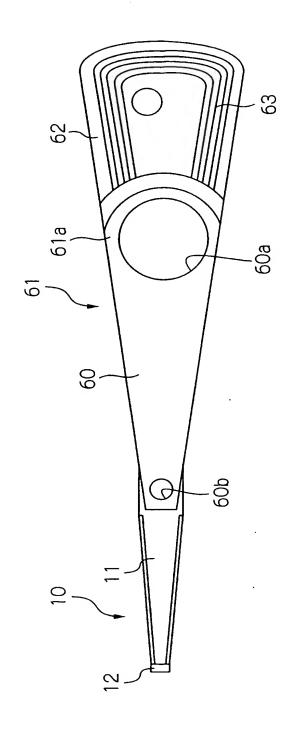
【図6】



【図7】

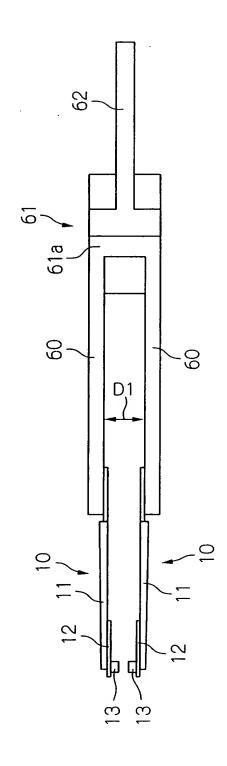


[図8]

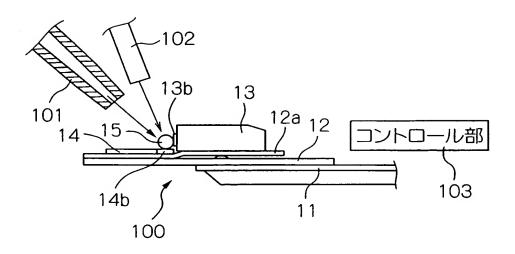


7/

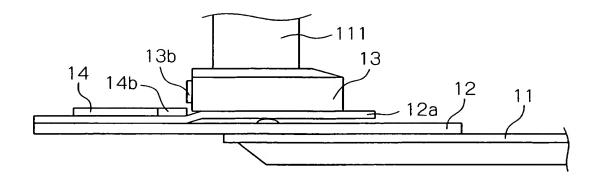
【図9】



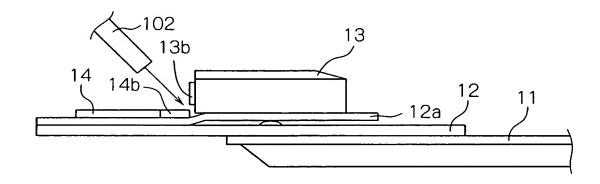
【図10】



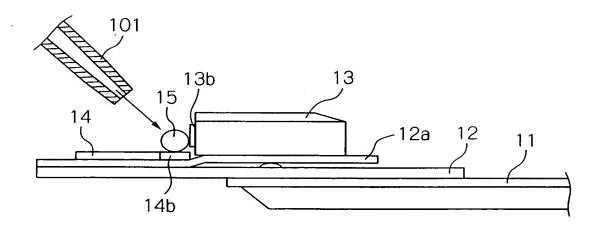
【図11】



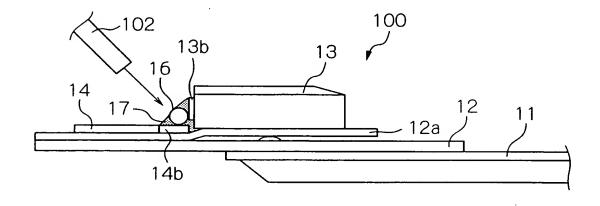
【図12】



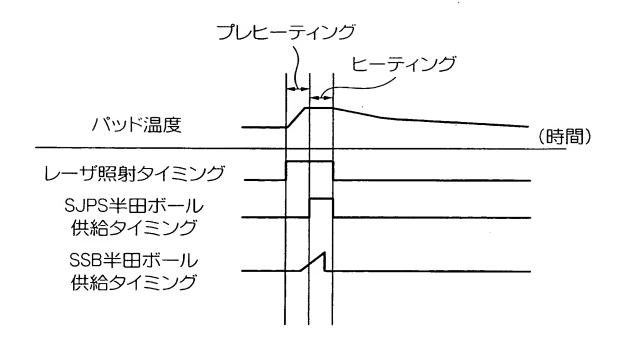
【図13】



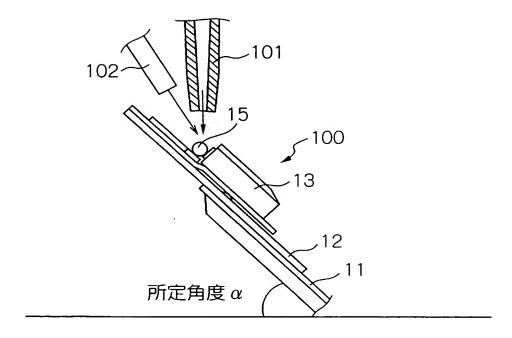
【図14】



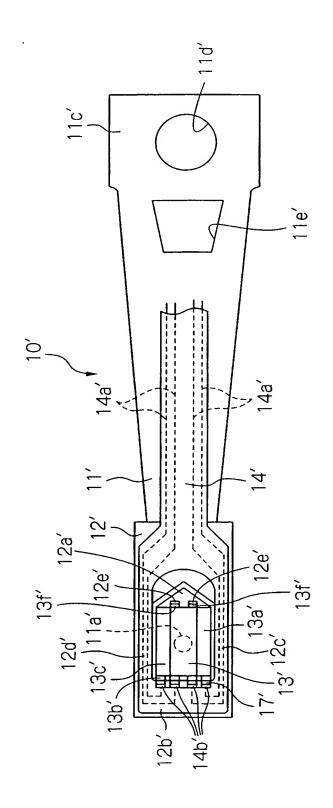
【図15】



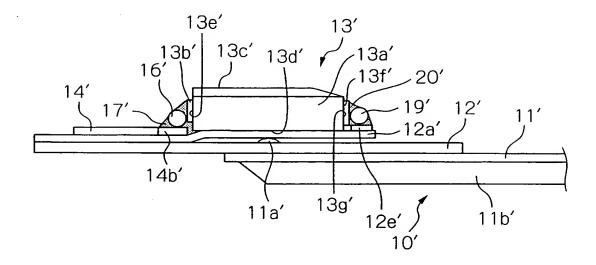
【図16】



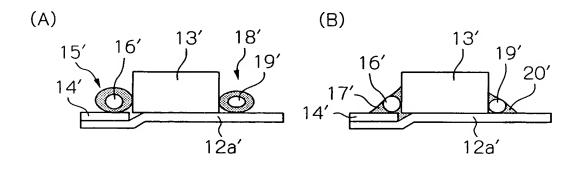
【図17】



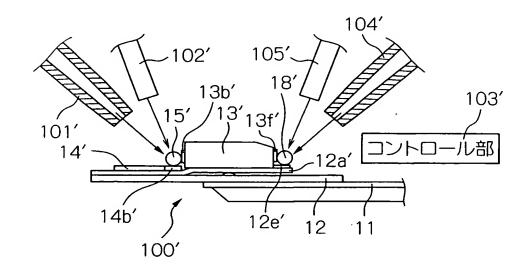
【図18】



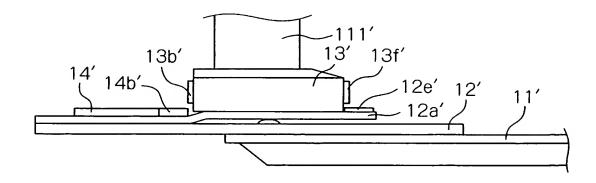
【図19】



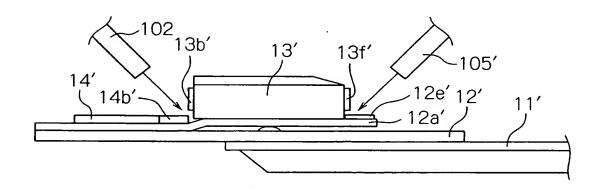
【図20】



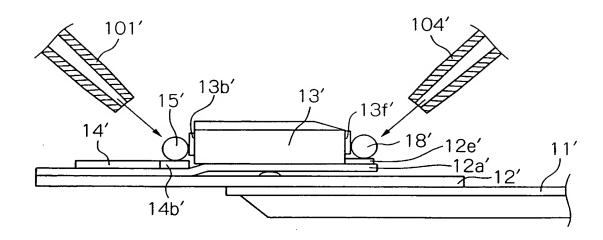
【図21】



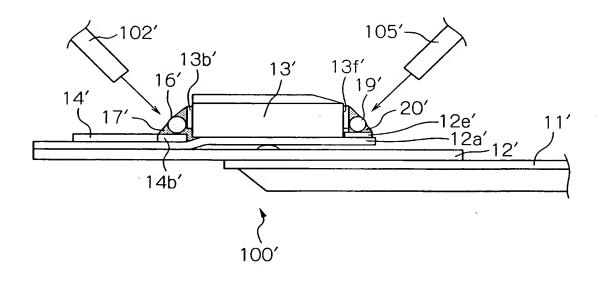
【図22】



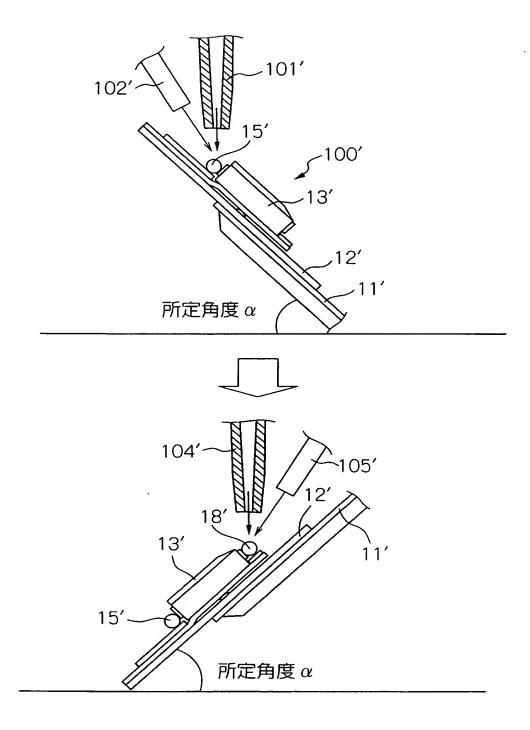
【図23】



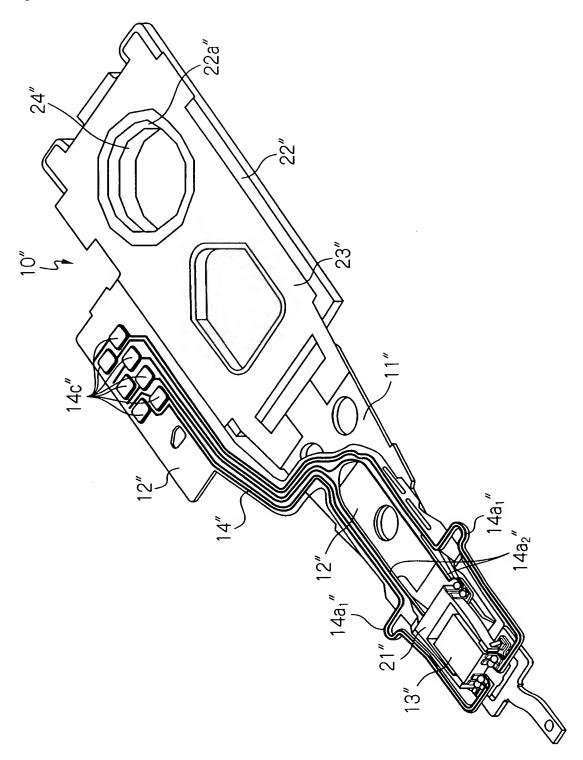
【図24】



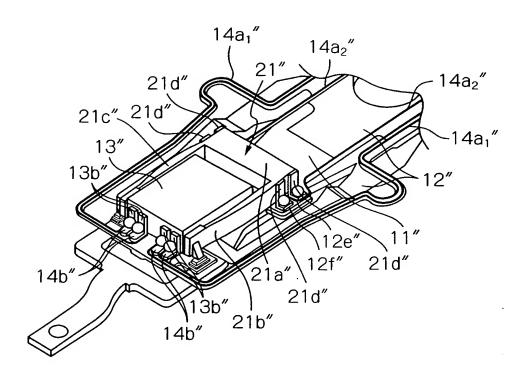
【図25】



【図26】



【図27】



【書類名】要約書

【要約】

【課題】 半田リフロー時に磁気ヘッドスライダに与える形状変化やダメージを軽減でき、また、磁気ヘッドスライダのリワークを容易に行うことができる磁気ヘッド部品の装着方法、磁気ヘッド装置及びその製造方法を提供する。

【解決手段】 半田溶融温度で溶融しないコアを内部に有する半田ボールを用い半田溶融結合することによって、磁気ヘッドスライダ又は微小位置決めアクチュエータをサスペンションに電気的に又は機械的に接続する。

【選択図】 図3

特願2004-013289

出願人履歴情報

識別番号

[500393893]

1. 変更年月日

2000年 8月22日

[変更理由]

新規登録

住 所

香港新界葵涌葵豊街38-42號 新科工業中心

氏 名

新科實業有限公司